日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2002年11月27日

出願番号 Application Number:

特願2002-343634

[ST. 10/C]:

[JP2002-343634]

出 願 人
Applicant(s):

株式会社ナブコ

-7

2003年11月14日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 今 井 康



【書類名】 特許願

【整理番号】 30998

【提出日】 平成14年11月27日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 B60T 11/16

【発明の名称】 液圧マスタシリンダ

【請求項の数】 8

【発明者】

1

【住所又は居所】 東京都港区海岸1丁目9番18号 株式会社ナブコ 東

京支社内

【氏名】 大熊 寛

【特許出願人】

【識別番号】 000004019

【住所又は居所】 神戸市西区高塚台7丁目3番地の3

【氏名又は名称】 株式会社ナブコ

【代理人】

【識別番号】 100067828

【弁理士】

【氏名又は名称】 小谷 悦司

【選任した代理人】

【識別番号】 100075409

【弁理士】

【氏名又は名称】 植木 久一

【選任した代理人】

【識別番号】 100109058

【弁理士】

【氏名又は名称】 村松 敏郎

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 012472

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【包括委任状番号】 9723931

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 液圧マスタシリンダ

【特許請求の範囲】

【請求項1】 軸方向に延びるピストン装填空間を内部に有し、かつ、軸方向の一端部に前記ピストン装填空間に対して作動液を給排するための給排口が設けられたシリンダ本体と、前記ピストン装填空間内に限られたストロークだけ軸方向に移動可能となるように装填されるピストンと、このピストンの外周部にその外周面よりも径方向外側に突出するように装着され、前記ピストン装填空間を囲むシリンダ本体の内周面に密着することによりその密着位置で作動液の軸方向の流通を遮断するシールリングとを備えた液圧マスタシリンダにおいて、前記シリンダ本体には、前記ピストン装填空間内に側方から開口する補助給排路が設けられ、かつ、前記ピストンが前記給排口から最も離れた最後退位置まで後退した状態で前記ピストン装填空間のうち前記シールリングよりも前記給排口に近い側の空間である圧力室と前記補助給排路とを連通する連通路が前記シールリングの外側に形成されるように前記シリンダ本体の内周面形状及び前記ピストンの外周面形状が設定されていることを特徴とする液圧マスタシリンダ。

【請求項2】 請求項1記載の液圧マスタシリンダにおいて、前記ピストン 装填空間を囲む前記シリンダ本体の内周面は、全周にわたって前記シールリング 外周面が密着する内径をもつ圧力室側内周面と、この圧力室側内周面に対して前 記給排口と反対の側に隣接し、周方向の少なくとも一部が前記シールリングの外 周面から径方向に離間する形状の連通用内周面とを含んでおり、この連通用内周 面の内側空間が前記給排連通路に連通しており、かつ、前記ピストンが前記最後 退位置にある状態でそのシールリングの外周面が前記連通用内周面と対向するよ うに当該連通用内周面の位置が設定されていることを特徴とする液圧マスタシリンダ。

【請求項3】 請求項2記載の液圧マスタシリンダにおいて、前記連通用内 周面は、その周方向位置によって内径が変化する凹凸を有しており、その最小内 径部分が前記シールリングの外周面と密着するようにその最小内径が設定されて いることを特徴とする液圧マスタシリンダ。 【請求項4】 請求項3記載の液圧マスタシリンダにおいて、前記連通用内 周面には周方向に並ぶ複数の連通溝が間欠的に形成されており、その連通溝が形 成されていない部分が前記最小内径部分であることを特徴とする液圧マスタシリ ンダ。

【請求項5】 請求項1~4のいずれかに記載の液圧マスタシリンダにおいて、前記ピストンの外周面上に全周にわたってシールリング装着用溝が形成され、このシールリング装着溝内に前記シールリングが装着されていることを特徴とする液圧マスタシリンダ。

【請求項 6 】 請求項 5 記載の液圧マスタシリンダにおいて、前記ピストンは、前記シールリング装着用溝よりも前記給排口に近い位置に形成されていて前記給排口側とピストンの径方向外側とに開口する形状をもつピストン側連通路を有しており、前記ピストンが前記最後退位置にある状態で前記ピストン側連通路を通じて前記圧力室が前記補助給排路に連通されることを特徴とする液圧マスタシリンダ。

【請求項7】 請求項6記載の液圧マスタシリンダにおいて、前記ピストン 側連通路は、前記ピストンの周方向に間欠的に並ぶ複数の位置に形成され、前記 給排口側及び前記シールリング装着用溝側とピストンの径方向外側とに開口する 形状をもつピストン側連通溝であることを特徴とする液圧マスタシリンダ。

【請求項8】 請求項5~7のいずれかに記載の液圧マスタシリンダにおいて、前記シールリング装着用溝内には、弾性材料からなる内側シールリングと、この内側シールリングを構成する弾性材料よりも硬度の高い弾性材料からなり、当該内側シールリングよりも径方向外側の位置に装着される外側シールリングとが装着され、この外側シールリングが前記ピストンの外周面から径方向外側に突出して前記シリンダ本体の内周面に密接することを特徴とする液圧マスタシリンダ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、車両のクラッチ制御装置等に用いられる液圧マスタシリンダに関す

るものである。

[0002]

【従来の技術】

一般に、車両において手動変速機により変速操作を行う場合、クラッチペダルを踏み込んでエンジンから変速機への動力伝達を遮断し、その遮断中に前記変速操作を行ってから前記クラッチペダルを開放して動力伝達を復帰させるといったクラッチ操作が行われる。このようなクラッチ操作を実現するシステムとして、例えば図6(a)(b)に示すようなものが知られている。

[0003]

図において、エンジンのクランク軸10とクラッチ軸12とが互いに対向しており、クランク軸10にフライホイール14が固定される一方、クラッチ軸12側には、表面にクラッチディスク18をもつクラッチプレート16が軸方向に変位可能に取付けられている。同クラッチ軸12にはダイヤフラムばね22が取付けられ、このダイヤフラムばね22の弾性力がプレッシャプレート20を介してクラッチディスク18に伝達されることにより、同ディスク18がフライホイール14に押付けられてクラッチ連結状態が維持される(図6(a))。

[0004]

ダイヤフラムばね22は、一端に回動支点23をもつレリーズフォーク24により押圧操作され、このレリーズフォーク24はクラッチペダル28の踏み込みに応じて回動する。このクラッチペダル28は支軸26回りに回動するペダルアーム27の回動端部に設けられ、このペダルアーム27の中間部にマスタシリンダ30のロッド32の先端部が連結されている。このマスタシリンダ30の圧力室は配管34を介してオペレーティングシリンダ36の圧力室に連通され、このオペレーティングシリンダ36のロッド38が前記レリーズフォーク24の回動端部に連結されている。

[0005]

このシステムにおいて、図6 (a) に示すようにクラッチペダル28が解放されている状態では、ダイヤフラムばね22の弾性力がプレッシャプレート20を介してクラッチディスク18に伝えられ、このクラッチディスク18がフライホ

イール14に押付けられることにより両者が一体に回転する。つまり、クランク軸10の回転力がクラッチ機構を介してクラッチ軸12に伝達される。

[0006]

この状態から図6(b)に示すようにクラッチペダル28が踏み込まれると、これに連動してマスタシリンダ30のロッド32が収縮方向に作動し、当該マスタシリンダ30内で発生した液圧が配管34を通じてオペレーティングシリンダ36に伝達され、このオペレーティングシリンダ36のロッド38が伸長方向に作動することによりレリーズフォーク24が回動してダイヤフラムばね22の中央部をフライホイール14側に押す。これによりダイヤフラムばね22が変形してプレッシャプレート20及びクラッチディスク18の押圧を解除し、同ディスク18がフライホイール14から離れてクラッチ軸12とクランク軸10とが切り離された状態となる。

[0007]

ところで、このシステムに設けられる前記マスタシリンダ30は、シリンダ本体内にピストン42とこれをロッド32側に付勢する図略のばねとを内蔵しており、このばねの付勢力に抗して前記ロッド32がペダルレバー27に押されることにより(図6(b))、前記ピストン42がシリンダ本体内の作動液をオペレーティングシリンダ36に圧送する機能を有する。従って、シリンダ本体の内壁とピストン42との間はシールリングによって厳格にシールされる必要があるが、このシールによってマスタシリンダ30の圧力室(ピストン42を挟んでロッド32と反対側の液室;図6(a)(b)では左側の液室)が常に密閉されたままであると、クラッチディスク18の磨耗によってクラッチペダル28の位置が少しずつ変化してしまう不都合が生じる。

[0008]

具体的に、図6(a)の状態でクラッチディスク18の磨耗によりプレッシャプレート20及びダイヤフラムばね22の位置が同図左側に変位すると、これに伴ってオペレーティングシリンダ36のロッド38及びピストンの位置も初期の位置よりも同図左側に変位し、このオペレーティング36に配管34を介して接続されているマスタシリンダ30のピストン42及びロッド32さらにはクラッ

チペダル28も同図左側に変位してしまうことになる。逆に、圧力室内に余剰の 作動液が流入すると、この圧力室内の圧力が過度に急増してしまうことになる。

[0009]

従来、このようなクラッチ機構の径年変化に起因するマスタシリンダ30のピストン位置変化ひいてはペダル位置変化や、圧力室内の圧力変化を防ぐ手段として、特許文献1には、前記マスタシリンダのシリンダ本体の側部に作動液である油を補給するための給油口を設けるとともに、シリンダ本体内のピストンに逆止弁を組み込み、同マスタシリンダ30が図6(a)のように伸長した位置にあるとき(ピストンが作動液給排口から最も離れた位置まで後退した最後退位置にあるとき)にのみ前記逆止弁が開いて前記圧力室を前記給油口に連通するようにしたものが開示されている。

[0010]

このマスタシリンダを用いれば、例えば図6 (a) の状態でオペレーティングシリンダ36のロッド38が同図左側に変位しても、その変位分だけ前記逆止弁及び給油口を通じてマスタシリンダ30の圧力室内に作動油が補給されるため、ピストン42及びこれにロッド32を介して連結されるクラッチペダル28の位置は常に一定の位置に保たれることになる。

[0011]

【特許文献1】

実用新案登録第2557889号公報(第2頁0010, 図3)

$[0\ 0\ 1\ 2]$

【発明が解決しようとする課題】

前記特許文献1に示されるマスタシリンダでは、ピストンが最後退位置にある 状態で圧力室に作動油を補給するために、当該ピストンに複雑な構造の逆止弁を 組み込まなければならず、しかも、前記ピストンが最後退位置まで後退したとき に前記逆止弁を開かせる手段として、シリンダ本体内にこれを径方向に貫通する ピン(前記特許文献1では図3の「ピン8」)を固定し、さらに、このピンとの 干渉を防ぐためにピストン側に長孔(特許文献1では図3の「長孔6」)を設け るといった必要がある。従って、シリンダ全体の構造が複雑で部品点数が多くな り、その分コストが上昇するとともに、シール信頼性を確保するのが難しくなる という欠点がある。

[0013]

本発明は、このような事情に鑑み、簡単な構造で、給排口から最も後退した状態にあるときのピストンの位置や圧力室内の圧力を安定させることができる液圧 マスタシリンダを提供することを目的とする。

[0014]

【課題を解決するための手段】

前記課題を解決するための手段として、本発明は、軸方向に延びるピストン装填空間を内部に有し、かつ、軸方向の一端部に前記ピストン装填空間に対して作動液を給排するための給排口が設けられたシリンダ本体と、前記ピストン装填空間内に限られたストロークだけ軸方向に移動可能となるように装填されるピストンと、このピストンの外周部にその外周面よりも径方向外側に突出するように装着され、前記ピストン装填空間を囲むシリンダ本体の内周面に密着することによりその密着位置で作動液の軸方向の流通を遮断するシールリングとを備えた液圧マスタシリンダにおいて、前記シリンダ本体には、前記ピストン装填空間内に側方から開口する補助給排路が設けられ、かつ、前記ピストンが前記給排口から最も離れた最後退位置まで後退した状態で前記ピストン装填空間のうち前記シールリングよりも前記給排口に近い側の空間である圧力室と前記補助給排路とを連通する連通路が前記シールリングの外側に形成されるように前記シリンダ本体の内周面形状及び前記ピストンの外周面形状が設定されているものである。

[0015]

この構成において、ピストンが最後退位置から給排口へ近付く向きに操作されると、同ピストンに装着されているシールリングの外周面がシリンダ本体の内周面と密着しながら前記給排口へ近付くことによって、シリンダ本体の圧力室の容積が減少して同室内の作動液が前記給排口から圧送されることになる。

$[0\ 0\ 1\ 6]$

これに対し、ピストンが前記最後退位置に復帰すると、そのシールリングの外側に前記圧力室内とシリンダ本体の補助給排路とを連通する連通路が形成される

7/

ため、この状態で例えば車両側クラッチのクラッチプレートの磨耗により前記圧力室内に前記給排口から作動液の出入りがあっても、その作動液の出入り分だけ前記補助給排路及び前記連通路を通じて前記圧力室内へ作動液を給排することが可能となる。これにより、常に前記圧力室内の容積ひいてはピストンの位置を一

[0017]

定に保っておくことが可能になる。

すなわち、このマスタシリンダでは、シールリングの径方向外側に圧力室と補助給排路とを連通する連通路が形成されるようにしているので、従来のようにピストンに複雑な構造の逆止弁を設けなくても、前記連通路が形成されるようにピストン外周面及びシリンダ本体内周面の形状を設定するだけの簡単な構造で、最後退状態におけるピストンの位置を安定させることができる。

[0018]

具体的には、前記ピストン装填空間を囲む前記シリンダ本体の内周面が、全周にわたって前記シールリング外周面が密着する内径をもつ圧力室側内周面と、この圧力室側内周面に対して前記給排口と反対の側に隣接し、周方向の少なくとも一部が前記シールリングの外周面から径方向に離間する形状の連通用内周面とを含んでおり、この連通用内周面の内側空間が前記給排連通路に連通しており、かつ、前記ピストンが前記最後退位置にある状態でそのシールリングの外周面が前記連通用内周面と対向するように当該連通用内周面の位置が設定されているものが、好適である。

[0019]

この構成によれば、ピストンが給排口に近付く方向に操作されるときには、同ピストンに装着されたシールリングが圧力室側内周面に密着することによって圧力室内が前記シールリングよりも後方の空間から隔離され、同圧力室内の作動液が支障なく給排口から圧送される。これに対し、前記ピストンが最後退位置まで後退すると、前記シールリングが前記圧力室側内周面から離脱して前記連通用内周面と対向する状態となるので、この連通用内周面と前記シールリングの外周面との間隙を通じて前記圧力室と補助給排路とが連通されることとなる。

[0020]

この構造において、前記連通用内周面は、例えば全周にわたってシールリングの外周面から径方向外側に離間する大径の内周面としてもよいが、この連通用内 周面がその周方向位置によって内径が変化する凹凸を有しており、その最小内径 部分が前記シールリングの外周面と密着するようにその最小内径が設定されてい る構成とするのが、より好ましい。

[0021]

この構成によれば、前記ピストンが前記最後退位置にある状態で、前記連通用 内周面における最小内径部分以外の内周面とシールリング外周面との間に確保された隙間を通じて圧力室と補助給排路とを連通させることができる一方、前記最小内径部分は前記シールリング外周面と密着して同シールリングを径方向外側から拘束しているので、このシールリングは円滑に前記連通用内周面から圧力室側内周面へ移行することができる。

[0022]

より具体的には、前記連通用内周面に周方向に並ぶ複数の連通溝が間欠的に形成されており、その連通溝が形成されていない部分が前記最小内径部分であるものが好適である。

[0023]

一方、前記ピストンにおいては、その外周面上に全周にわたってシールリング 装着用溝が形成され、このシールリング装着溝内に前記シールリングが装着され ているものが、好ましい。この構成によれば、ピストン外周面側にシールリング を安定した状態で装着することができる。

[0024]

この場合、前記ピストンは、前記シールリング装着用溝よりも前記給排口に近い位置に形成されていて前記給排口側とピストンの径方向外側とに開口する形状をもつピストン側連通路を有しており、前記ピストンが前記最後退位置にある状態で前記ピストン側連通路を通じて前記圧力室が前記補助給排路に連通される構成であるのが、より好ましい。この構成によれば、前記ピストン側連通路の分だけ圧力室と補助給排路との流通面積を増やしてピストンが最後退位置にあるときの圧力室内への作動液の補助給排をより円滑に行わせることができる。

[0025]

より具体的に、前記ピストン側連通路としては、例えば、前記ピストンの周方向に間欠的に並ぶ複数の位置に形成され、前記給排口側及び前記シールリング装着用溝側とピストンの径方向外側とに開口する形状をもつピストン側連通溝が、好適である。この構成では、ピストン側連通路を前記シールリング装着用溝に至る広い領域にわたって確保することができ、前記流通面積を大きく確保することができる。また、圧力室内の圧力を利用してシールリングをシールリング装着溝の側面(圧力室と反対側の側面)に圧接させることにより、このシールリングによるシール機能をより高めることができる利点も得られる。

[0026]

本発明において、前記シールリングは単一のものでもよいが、前記シールリング装着用溝内に、弾性材料からなる内側シールリングと、この内側シールリングを構成する弾性材料よりも硬度の高い弾性材料からなり、当該内側シールリングよりも径方向外側の位置に装着される外側シールリングとが装着され、この外側シールリングが前記ピストンの外周面から径方向外側に突出して前記シリンダ本体の内周面に密接するようにするのが、より好ましい。

[0027]

この構成によれば、前記内側シールリングには比較的柔軟な(変形しやすい) 弾性材料を用いることによって、シールリング装着用溝内でのシール性を高く保 持する一方、外側シールリングには前記内側シールリングよりも硬度の高い弾性 材料を用いることによって、前記シリンダ内周面と摺接することによる外側シー ルリングの磨耗損傷を抑止することができる。

[0028]

【発明の実施の形態】

本発明の好ましい実施の形態を図面に基づいて説明する。なお、この実施の形態にかかるマスタシリンダ30が適用されるクラッチシステムは前記図6(a)(b)に示したものと同等であり、ここではその説明を省略する。ただし、本発明にかかるマスタシリンダが適用される液圧システムは同図のものに限られず、本発明は例えば車両のブレーキシステムにも適用され得るものである。

[0029]

この実施の形態にかかるマスタシリンダ30は、図1に示すシリンダ本体40 と、ピストン42と、このピストン42を外部から操作するロッド32とを備え 、このロッド32の先端部32aが前記図6(a)(b)に示したクラッチペダ ル28のペダルレバー27に連結されている。

[0030]

シリンダ本体40は、圧力室側部材46とロッド側部材48とを軸方向に連結することにより構築されている。両部材46,48はともに略筒状をなしており、両部材46,48が合体した状態で内部に軸方向に延びるピストン装填空間が確保されるようになっている。

[0031]

具体的に、圧力室側部材 4 6 は、その前端(図 1 では左端)から順に、作動液を給排するための給排口 4 6 a と、圧力室側内周面 4 6 b と、中間内周面 4 6 c と、内側にシール部材 5 2 が嵌着されるシール部材装着用内周面 4 6 d と、前記ロッド側部材 4 8 と嵌合され、連結される連結用内周面 4 6 e とを有し、その順に内径が大きく設定されることにより、金型成形後の型抜きの容易化が図られている。また、圧力室側部材 4 6 のやや後端よりの部位には、その外周面から径方向外側に向かって延びる筒状の補助給排管部 4 5 が形成され、この補助給排管部 4 5 の内側には前記中間内周面 4 6 c の内側空間に対して側方から開口する補助給排路 4 5 a が形成されている。この補助給排路 4 5 a は、図略の配管を介して液圧システム内のリザーバに接続されている。

[0032]

なお、本発明において前記補助給排路 4 5 a の具体的な位置は適宜設定可能である。

[0033]

一方、ロッド側部材48は、前側に大きく開口する形状をなし、内径が一様なピストン装填用内周面48aを有しており、後端には前記ロッド32を挿通させるためのロッド挿通穴48bが形成されている。

[0034]

このロッド側部材 4 8 は、前記圧力室側部材 4 6 の連結用内周面 4 6 e と嵌合可能な連結用外周面 4 8 e を有し、その嵌合状態が固定ピン 5 4 によって固定されるようになっている。具体的に、前記固定ピン 5 4 は、図 2 に示されるように圧力室側部材 4 6 の外周面に沿う形状の基部 5 4 a と、この基部 5 4 a の両端から略同一方向に延びる一対の挟持部 5 4 b とを一体に有する一方、前記ロッド側部材 4 8 の外周面には周溝 4 8 c が形成され、圧力室側部材 4 6 には前記周溝 4 8 c と対向する貫通穴 4 6 g が形成されており、これら貫通穴 4 6 g 及び前記周溝 4 8 c に前記各挟持部 5 4 b が挿通されて当該挟持部 5 4 b がロッド側部材 4 8 を上下から弾性的に挟持するように装着されることにより、当該挟持部 5 4 b が圧力室側部材 4 6 とロッド側部材 4 8 との軸方向の抜けを阻止する状態となっている。

[0035]

さらに、前記圧力室側部材46においては、その圧力室側内周面46bと中間 内周面46cとの間に、周方向位置によって内径が変化する凹凸をもった連通用 内周面が形成されている。

[0036]

その詳細を図3及び図4に示す。前記連通用内周面には、周方向に並ぶ複数(図例では12個)の連通溝60が間欠的に形成されている。そして、この連通用内周面のうち、前記連通溝60が形成されていない部分(最小内径部分)の内周面62は前記圧力室側内周面46bと同一の内径を有する一方、各連通溝60の底面60aはその内径が前記圧力室側内周面46bの内径から中間内周面46cの内径まで連続的に変化するテーパー面とされている。

[0037]

一方、ピストン42は、略円柱状の本体部42bと、この本体部42bから前端側(前記給排口46a側)に向かって突出する略円柱状の小径部42aとを一体に有している。

[0038]

前記本体部42値aの後端面には、球面状の凹面42dが形成されている。これに対し、前記ロッド32の基端部は前記ロッド挿通穴48bよりも大径の大径

部32bとされ、かつ、この大径部32bの先端面32cが前記凹面42dと嵌合可能な球面状に形成されている。

[0039]

一方、前記圧力室側内周面 4 6 b の内側空間である圧力室 4 7 内には、前記ピストン 4 2 を後退側(給排口 4 6 a から離れる側)に付勢する圧縮コイルばね 5 0 が収納されており、この圧縮コイルばね 5 0 の弾発力(付勢力)によって、前記凹面 4 2 d と大径部 3 2 b の先端面 3 2 c とが圧接する状態が保持されるようになっている。

$[0\ 0\ 4\ 0]$

前記大径部42aの近傍における本体部42bの外周部には、全周にわたってシールリング装着用溝42eが形成され、このシールリング装着用溝42e内に内側シールリング56及び外側シールリング58が装着されている。

[0041]

内側シールリング56は、ゴム等の比較的柔軟な弾性材料でリング状に形成されたもので、シールリング装着溝42eの底部に装着されている。これに対して外側シールリング58は、前記内側シールリング56よりも硬度の高い弾性材料 (例えば合成樹脂)により当該内側シールリング56よりも大径のリング状に形成されており、当該内側シールリング56の径方向外側に装着されている。その装着状態において、外側シールリング58の外周部がピストン42の本体部42bの外周面から径方向外側に突出した状態となっている。

$[0\ 0\ 4\ 2]$

このシールリング装着用溝42eと前記小径部12aとで挟まれたピストン部分の外周部においては、当該ピストン42の周方向に間欠的に並ぶ複数の位置にピストン側連通溝64が形成されている。各ピストン側連通溝64は、給排口側(図3では左側)及びシールリング装着用溝42e側(図3では右側)と、ピストン42の径方向外側(図3では上側)とに開口する形状を有している。そして、このシールリング装着用溝42eが形成された部分と前記小径部42aとの境界部位(段差部位)に前記圧縮コイルばね50の後端が当接している。

[0043]

このピストン42に対し、シリンダ本体40の各内周面の径(内径)は次のように設定されている。

[0044]

圧力室側内周面46bの径…外側シールリング58が弾性変形しながらその外 周面が密着するような径。

[0045]

連通用内周面のうち連通溝60が形成されていない部分(最小内径部分)の内 周面60aの径…圧力室側内周面46bと同等の径。

[0046]

中間内周面46cの径…ピストン本体部42bの外周面から径方向に離間するような径。すなわち、ピストン本体部42bの外径よりも大きな径。

[0047]

ピストン装填用内周面 4 8 a の径…ピストン本体部 4 2 b がほぼ隙間なく嵌入可能となる径。

[0048]

なお、シール部材52の内径は、当該シール部材52が弾性変形状態でピストン本体部42bの外周面と密着する径に設定されており、その密着により、中間内周面46b側の作動液がロッド側に漏れることが防がれている。

[0049]

次に、このマスタシリンダ30の作用を説明する。なお、以下の説明は、マスタシリンダ30内の空気抜きが完了して作動液が充満していることを前提とする。

[0050]

図1は、圧縮コイルばね50の弾発力によりピストン42が給排口46aから最も離れた最後退位置まで後退している状態を示している。この最後退位置は、図例では、ピストン42の凹面42dにロッド32の大径部32bの先端面32cが当接し、かつ、当該大径部32bがロッド挿通穴48bの周囲のシリンダ端壁に当接する位置である。

[0051]

このとき、ロッド32は最も伸長した状態にあり、クラッチシステム全体は図6(a)の状態にある。また、シリンダ本体40内においては、外側シールリング58の外周面が連通用内周面のうち連通溝60が形成されていない最小内径部分の内周面62に密着した状態(図3の状態)にあり、圧力室47はピストン側連通溝64及び前記連通溝60を介して補助給排路45aに連通された状態にある。従って、図6(a)に示すクラッチプレート18の磨耗等に起因して圧力室47内の作動液が減少し、あるいは増加しても、これに応じて図略のリザーバから補助給排路45aを通じて前記圧力室47内に作動液が補給または逆に圧力室47から排出されるため、圧力室47内の作動液圧力は安定しており、かつ、ピストン42の位置は常に図1の最後退位置に保たれる。

[0052]

この状態から図6 (b) に示すようにクラッチペダル28が踏み込まれ、ロッド32が収縮方向(図1では左方向)に作動すると、これに押されてピストン42は圧縮コイルばね50の弾発力に抗して給排口46aに近付く向きに移動する

[0053]

このとき、外側シールリング58の外周面は、図3に示すように連通用内周面において連通溝60aが形成されていない最小内径部分の内周面62に密着する位置から、円筒状の圧力室側内周面46bに密着する位置へ移行し、この移行に伴って圧力室47内が密閉された状態となる。従って、前記ピストン42の移動に伴って圧力室47内の作動液は給排口46aから図6(b)に示すオペレーティングシリンダ36へと圧送されることとなり、この作動液の圧送によってクラッチシステムは図6(a)に示す動力伝達状態から同図(b)に示す動力切り離し状態に切換えられる。

[0054]

その後、クラッチペダル28の踏み込みが解除されると、ピストン42は圧縮 コイルばね50の弾発力によって図1に示す最後退位置に復帰し、圧力室47が 再び補助給排路45aに連通される。

[0055]

以上示したマスタシリンダ30によれば、従来のようにピストン42に複雑な構造の逆止弁を設けなくても、圧力室47と補助給排路45aとをシールリング56,58の外側の連通溝60を通じて連通させることによって、ピストン42の最後退位置を安定させることができる。

[0056]

なお、本発明は前記のようにシリンダ内周面に連通溝60を形成するものに限らず、例えば当該連通溝60の代わりに全周にわたってシールリング外周面から径方向外側に離間する形状であってもよい。ただし、図示のように連通溝60を設ける等して連通用内周面がその周方向位置によって内径が変化する凹凸を有しており、その最小内径部分の内周面62が前記外側シールリング58の外周面と密着するようにすれば、当該外側シールリング58を前記連通用内周面から圧力室側内周面46bへと円滑に移行させることが可能になる。さらに、各連通溝60の幅寸法や個数の設定によって、ピストン42が最後退位置にあるときの圧力室47と補助給排路45aとの間の流通面積を自在に設定することが可能である。

[0057]

連通溝60を設ける場合、その底面60aの形状は図3実線で示したようなテーパー状に限らず、例えば同図の二点鎖線66に示すように軸方向全域にわたって内径が一定であるフラット状にしてもよい。ここで、図3実線のようなテーパー状にすれば、前記連通溝60の形成部分での型抜きをより容易にすることができるという利点があるのに対し、同図二点鎖線66に示すようなフラット状にすれば、ピストン42が最後退位置に復帰する際の圧力室47と補助給排路45aとの間の流通面積をより急増させることができる利点がある。

[0058]

また、ピストン42側においては、図3等に示すピストン側連通溝64を省略しても圧力室47と補助給排路45aとの連通は可能であるが、当該ピストン側連通溝64を設けることにより、前記圧力室47と補助給排路45aとの連通路の面積を増やすことができるとともに、圧力室47内の圧力を外側シールリング58及び内側シールリング56に伝達して両シールリング56,58をシールリ

ング装着用溝42 e の側面(圧力室47と反対側の側面)に圧接させることにより、当該シールリング56,58でのシール性をさらに高めることが可能になる。

[0059]

また、シールリングについては、これに単一のものを使用してもよいが、図例のように少なくとも内側シールリング56と外側シールリング58とを含む構成とすれば、内側シールリング56には比較的柔軟な(変形しやすい)弾性材料を用いることによってシールリング装着用溝42e内でのシール性を高く保持する一方、外側シールリング58には前記内側シールリング56よりも硬度の高い弾性材料を用いることによって、前記シリンダ内周面と摺接することによる外側シールリング58の磨耗損傷を抑止することができる。例えば図示の構造の場合、前記摺接による外側シールリング58の角部のいわゆる「ダレ」を抑止することができ、これによって良好なシール性を長期間にわたって維持することが可能になる。

[0060]

【発明の効果】

以上のように本発明は、液圧マスタシリンダのピストンが最後退位置まで後退する際、シリンダ本体内の圧力室とシリンダ本体の軸方向中間部に設けられた補助給排路とを連通する連通路が前記ピストンに装着されたシールリングの外側に形成されるように前記シリンダ本体の内周面形状及び前記ピストンの外周面形状を設定したものであるので、従来のようにピストンに逆止弁を組み込むといった複雑な構造を用いることなく、前記ピストンが最後退状態にあるときの当該ピストンの位置及び圧力室内の圧力を安定させることができる効果がある。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明の実施の形態にかかるマスタシリンダの正面図である。

【図2】

図1のA-A線断面図である。

【図3】

図1のB部拡大図である。

【図4】

図1のC-C線断面図である。

【図5】

図1のD矢視図である。

【図6】

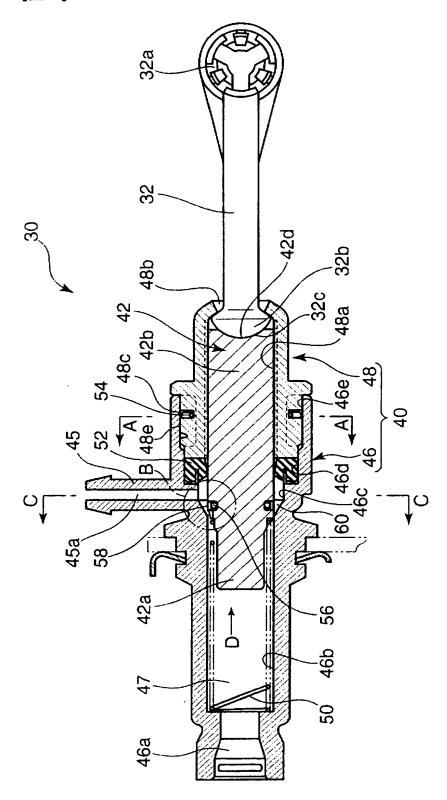
(a) (b) はマスタシリンダが用いられるクラッチシステムの一例を示す構成図である。

【符号の説明】

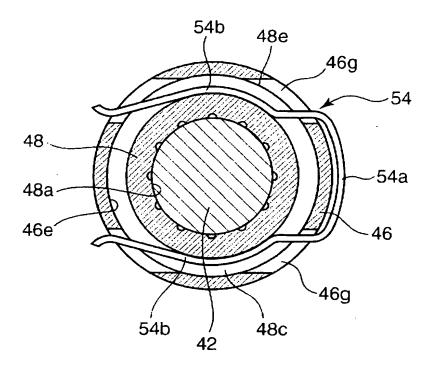
- 30 マスタシリンダ
- 40 シリンダ本体
- 42 ピストン
- 42e シールリング装着用溝
- 45a 補助給排路
- 4 6 圧力室側部材
- 46a 給排口
- 46b 圧力室側内周面
- 46c 中間内周面
- 47 圧力室
- 48 ロッド側部材
- 56 内側シールリング
- 58 外側シールリング
- 60 連通溝
- 60a 連通溝の底面
- 62 連通溝が形成されていない最小内径部分の内周面
- 64 ピストン側連通溝

【書類名】 図面

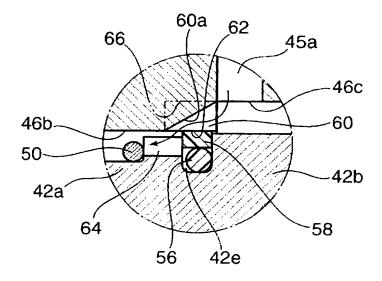
【図1】



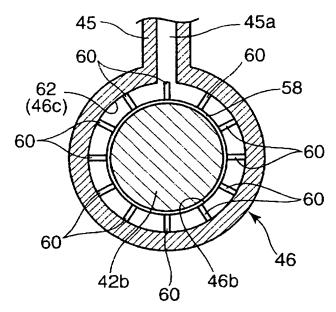
【図2】



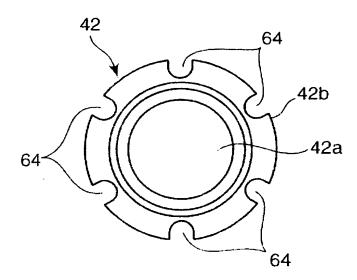
【図3】



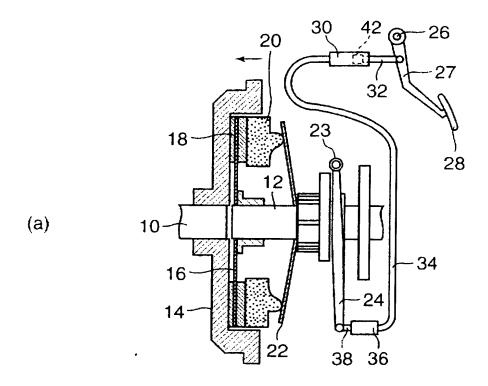


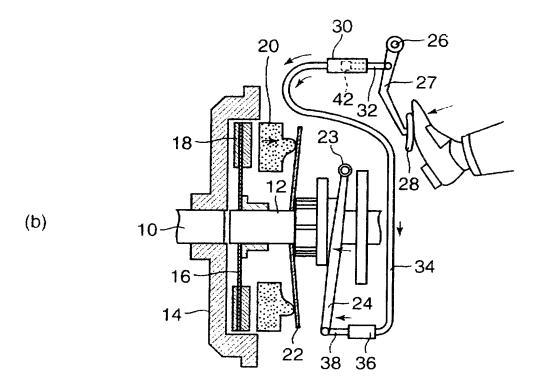


【図5】



【図6】





ページ: 1/E

【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 給排口から最も後退した状態にあるときのピストンの位置や圧力室内 の圧力を安定させる。

【解決手段】 ピストン装填空間を形成するシリンダ本体40と、その中に装填されるピストン42とを備える。シリンダ本体40の軸方向中間部には、ピストン装填空間内に側方から開口する補助給排路45aが設けられる。そして、ピストン42が給排口46aから最も離れた最後退位置まで後退した状態で給排口側の圧力室47と前記補助給排路45aとを連通する連通路がピストン42に装着されたシールリング58の外側に形成されるように、シリンダ本体40の内周面形状及びピストン42の外周面形状が設定されている。

【選択図】 図1

特願2002-343634

出願人履歴情報

識別番号

[000004019]

1. 変更年月日

2002年 9月26日

[変更理由]

住所変更

住 所

兵庫県神戸市西区高塚台7丁目3番地の3

氏 名

株式会社ナブコ